

## MECCANICA DEI FLUIDI

Fluido: sistema (continuo) di punti caratterizzato da completa deformabilità  
→ Assenza di forze interne di richiamo  
o meglio, sotto l'azione di sforzi tangenziali (SFORZI DI TAGLIO) → scorrimento indefinito di una parte sull'altra - [Anche in presenza di attriti interni: gli attriti interni non sono sufficienti a determinare condizioni di equilibrio statico in reazione a forze tangenziali]

[Non sostiene forze tangenziali]

A seconda del comportamento dei fluidi rispetto a sforzi di compressione si distinguono

Liquidi: privi di forma propria (deformabili), ma dotati di volume proprio e di superfici limite (incompressibili)

Gas: privi di forma propria (deformabili) e di volume proprio (occupano tutto il volume disponibile); facilmente compressibili

Differenti stati di aggregazione, condizioni  $p, v, T$  e diverse azioni delle forze molecolari nei due casi

Descrizione meccanica: uso di massa e forza

→ difficoltà geometriche per la completa deformabilità (a differenza di un corpo rigido non ha senso parlare di forze applicate a un punto)

\* Description con massa e forza a livello micro  
 spesso presenta complicazioni matematiche  
 ineliminabili (almeno che sia possibile  
 conoscere cioè misurare le condizioni di  
 moto di un numero di particelle dell'ordine  
 di  $N_A$ , e dunque con  $6 \times 10^{23}$  gradi di  
 libertà)

\* Difficoltà superate tramite uso di grandezze  
scalari (locali) indipendenti dalla geometria,  
 come deve essere per un sistema a  
 geometria (localmente) indefinita:  
 → densità e pressione

DENSITA': Fluido = sistema continuo,  
 rappresentabile in termini macroscopici come  
 un numero infinito di pt. infinitesimi (pt. materiali)  
 di massa  $dm = \rho dV$ , con  $\rho$  densità

$$\rho = \lim_{\Delta V \rightarrow 0} \frac{\Delta m}{\Delta V}$$

Nel SI in  $\text{kg}/\text{m}^3$

$$\rho_{\text{H}_2\text{O}} \sim 10^3 \text{ kg}/\text{m}^3$$

$$\rho_{\text{cassa}} \sim 1 \text{ kg}/\text{m}^3$$

Si usa anche la densità relativa: rapporto  
 della massa di un fluido e la massa di  $\text{H}_2\text{O}$   
 in un volume di riferimento (e a  $p$  e  $T$  date)

$$\rho_r = \frac{\Delta m}{\Delta m_{\text{H}_2\text{O}}} = \frac{\Delta m}{\Delta V} \cdot \frac{\Delta V}{\Delta m_{\text{H}_2\text{O}}} = \frac{\rho}{\rho_{\text{H}_2\text{O}}}$$

Esempio:  $\rho_r(\text{Hg}) = 13.6$   
 $\rho(\text{Hg}) = 13.6 \times 10^3 \text{ kg}/\text{m}^3$

PRESSIONE : in un fluido si può parlare solo di

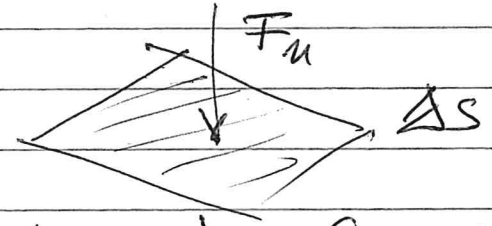
1) FORZE DI VOLUME  $\propto dV$  (o alla massa  $dm = \rho dV$ )

Esempi: Forza peso, forza centrifuga (apparente)  $dm$  è  $\propto d$   $dm$  e cioè  $\propto dV$

2) FORZE DI PRESSIONE  $\propto dS$

La condizione di equilibrio di un fluido richiede che le forze tangenziali siano nulle su ogni superficie interna o limite del fluido. Le forze su ogni superficie devono dunque essere pure normali e non direzionali (identiche in tutte le direzioni).

Si definisce pressione di un punto

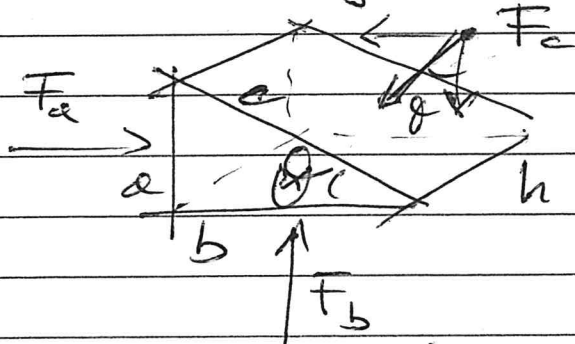
$$p = \lim_{\Delta S \rightarrow 0} \frac{\Delta F_n}{\Delta S}$$


per una qualsiasi superficie  $\Delta S$  (qualsiasi orientazione) passante per il punto

È una grandezza scalare priva di caratteristiche direzionali (eccetto alle superfici limite di un fluido, dove le forze sono normali alle superfici). Abbiamo già dimostrato (Lezione n° ... Termodinamica) in modo esplicito che la condizione di equilibrio del fluido richiede che  $p$  sia identica in tutte le direzioni.

Richiamo: Volume ideale interno al fluido considerato invariabile (principio di solidificazione: non sono interenete a movimenti locali che non alterano l'equilibrio macroscopico)

Prisma generico:



$$\begin{aligned} F_a &= p_a a h \\ F_b &= p_b b h \\ F_c &= p_c c h \end{aligned}$$

Condizioni di equilibrio:  $\vec{F}_a + \vec{F}_b + \vec{F}_c = 0$

$$F_a = F_c \sin \theta$$

$$p_a a h = p_c (c \sin \theta) h = p_c a h \Rightarrow p_c = p_a$$

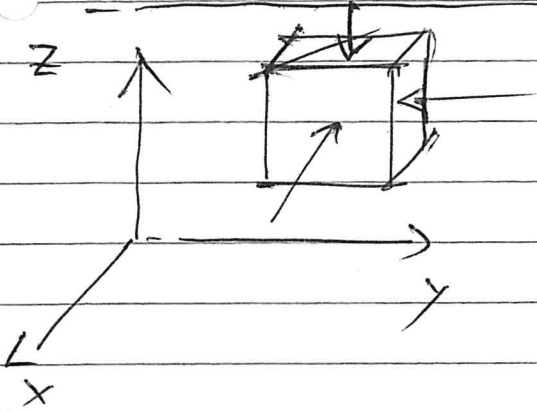
$$F_b = F_c \cos \theta$$

$$p_b b h = p_c (c \cos \theta) h = p_c b h \Rightarrow p_c = p_b$$

Perché l'orientazione del prisma è generica,  $p$  è identica in tutte le direzioni. Nel limite  $\Delta S \rightarrow 0$  o  $\Delta V \rightarrow 0$ ,  $p$  è funzione scalare del punto (è definita in un punto)

Nel calcolo delle condizioni di equilibrio, si sono trascurate eventuali forze di volume. Nel limite  $\Delta V \rightarrow 0$ , le forze di volume si annullano. Anche le forze di superficie  $F_s \div \Delta S$  si annullano, ma non le pressioni  $p \div \frac{F_s}{\Delta S}$

## EQUILIBRIO STATICO IN UN FLUIDO



Risultante  $\vec{F}_p + \vec{F}_v = 0$

(forze di pressione e di volume ~~forze~~)

Conditioni vettoriali  $\rightarrow$  3 eq. scalari

Nel caso di forze peso, la forza è monodimensionale =  $z$ ; nel caso generale 3 eq. scalari, una per ogni componente cartesiana.

Asse z (generico):

- Forza di pressione:  $F_{p,z} = p(z) dS - p(z+dz) dS$   
 $= [p(z) - p(z) + \frac{\partial p}{\partial z} dz] dS$   
 $= - \frac{\partial p}{\partial z} dV$

- Forza di volume  $F_{v,z} = f_z dm = f_z \rho dV$   
 $[f_z = \text{forza per unita' di massa}]$

Eq. di equilibrio:  $-\frac{\partial p}{\partial z} dV + f_z \rho dV = 0$

Sui tre assi:

$\rho f_x = \frac{\partial p}{\partial x}$  ;  $\rho f_y = \frac{\partial p}{\partial y}$  ;  $\rho f_z = \frac{\partial p}{\partial z}$

Relazione vettoriale:

$$\frac{\partial p}{\partial x} \hat{i} + \frac{\partial p}{\partial y} \hat{j} + \frac{\partial p}{\partial z} \hat{k} = \rho \vec{f}$$

Riconducendo alla definizione di gradiente:

$$\boxed{\vec{\nabla} \phi = \rho \vec{f}}$$

- In un fluido in equilibrio statico esiste un gradiente di pressione proporzionale alle forze di volume (per unità di massa)

- La densità del fluido definisce il coeff di prop.

Note: 1) Forze di volume <sup>forzanti ad</sup> accelerano la massa  $dm$ ; la reazione del fluido per mantenere  $\vec{a} = 0$  (equil. statico) si manifesta con una variazione di pressione

2) Se forze di volume nulla,  $\rho = \text{cost.}$  È il caso di liquido ideale "privo di massa" - Oppure di  $\rho = 0$ , o trascurabile, come per gas rarefatti in piccoli volumi

Per forze conservative (reali o apparenti), si può esprimere la forza di volume in termini di gradiente dell'energia potenziale (per unità di massa)

$$\vec{f} = -\vec{\nabla} \bar{\Phi}_{p,m} \quad \left[ \bar{\Phi}_{p,m} = \frac{E_p}{dm} \right]$$

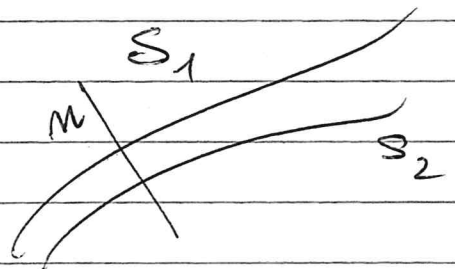
→ Condizioni di equilibrio statico:

$$\left| \vec{\nabla} \phi = -\rho \vec{\nabla} \bar{\Phi}_{p,m} \right| \quad (**)$$

\* Gradiente di pressione: stessa direzione e verso opposto al gradiente di en. potenziale

\* Superfici equipotenziali (perpendicolari al gradiente e t.c.  $\vec{\nabla} \bar{\Phi}_{p,m} = 0$ ) sono anche superfici isobariche:  $p = \text{cost}$

Siano  $S_1$  e  $S_2$  equipot.



•  $\Delta \bar{\Phi}_{p,m} = \bar{\Phi}_{p,m}(S_2) - \bar{\Phi}_{p,m}(S_1) = \text{cost}$

•  $\Delta p = p(S_2) - p(S_1) = \text{cost}$

per ogni coppia di punti lungo  $d\vec{u}$  (direzione del gradiente)

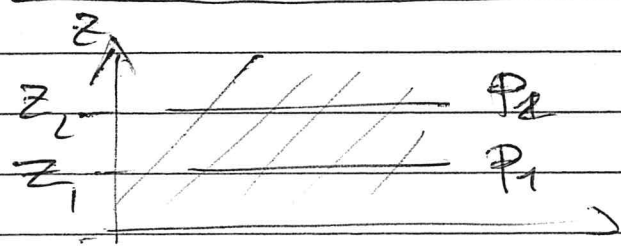
D'altronde (\*\*) implica  $\left| \frac{dp}{dm} \right| = \rho \left| \frac{d\bar{\Phi}_{p,m}}{dm} \right|$  per ogni

coppia di punti. Dunque  $p = \text{cost}$  sulle superfici  
eventuali relazioni di  $p$  seguono ~~le~~ geometricamente

Nota: una superficie libera del fluido (in quiete) deve essere isobarica e coincide con una superficie equipotenziale

→ Se non fosse isobarica  $\nabla p$  avrebbe componenti tangente alla superficie non nulla → forze tangenziali

CASO DELLA FORZA PESO



$\vec{f} = -g \hat{k}$

a) Forza verticale

- 1) Superfici equip. sono piani orizzontali (stessi punti)
- 2) Punti alla stessa quota hanno la stessa pressione (superfici isobariche)
- 3) La superficie libera è orizzontale

Dipendenza della pressione dalla profondità:

$\vec{\nabla} \phi = -\vec{f} \Rightarrow \frac{dp}{dz} = -\rho g$

$dp = -\rho g dz \Rightarrow p_2 - p_1 = -\rho g (z_2 - z_1)$

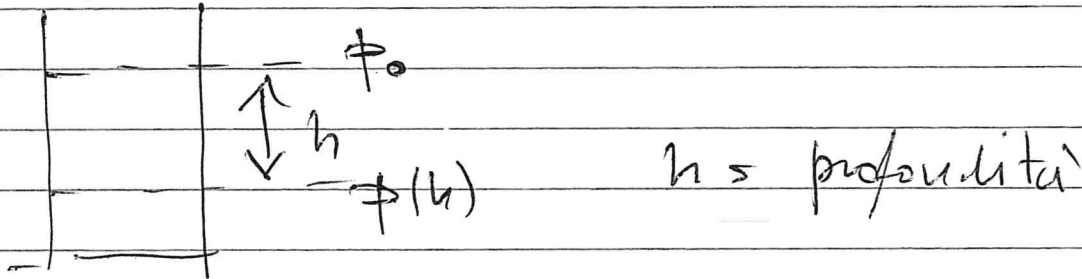
( $\rho$  densità costante)

$\Delta p = -\rho g \Delta z$



- Questa relazione generale contiene due relazioni empiriche, stabilite in modo indipendente:

- Legge di Stevino:  $\phi(h) = p_0 + \rho g h$



- Esprime la pressione  $\phi(h)$  alla profondita'  $h$  riferita alla superficie libera. Discende dal risultato generale di eq. del fluido, ma si puo' trovare in modo diretto analizzando le forze agenti su una colonna di fluido tramite il principio di solidificazione.

- Principio di Pascal:

La variazione di pressione in un punto del fluido si propaga in modo omogeneo a tutto il fluido. Questo risultato e' evidente dalla relazione generale:

$$\phi_2 = \phi_1 - \rho g (z_2 - z_1)$$

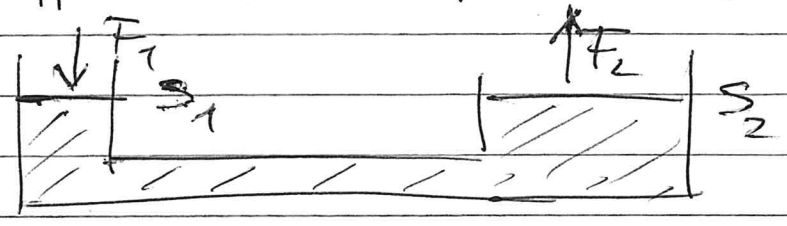
Le variazioni  $\phi_1$  e  $\phi_2$  sono legate in modo diretto alle variazioni di  $\phi_1$ , per ogni valore di  $z_2$  e  $z_1$ .

E' noto come principio, perche' fu ricavato in modo indep. per via empirica da Pascal

[Faremo coppia le botti della tenuta ermetica dello zbf]

TORCHIO IDRAULICO (applicazioni del Principio di Pascal)

Sia  $p$  la pressione che agisce su  $S_1$  in virtù della forza  $F_1$



$$p = F_1 / S_1$$

Allora esiste una forza in  $S_2$   $F_2 = p S_2 = F_1 \frac{S_2}{S_1}$

$$\frac{S_2}{S_1} \equiv \text{guadagno del torchio}$$

Esempio: Freni, martinetto idraulico

Note: L'energia è conservata (trascurando gli attriti) e per fluidi incompressibili

$$\begin{aligned} \text{Lavoro del fluido} : p dV_1 &= p S_1 dl_1 \\ &= p S_2 dl_2 = p dV_2 \end{aligned}$$

con  $dV_1 = dV_2$  per ipotesi di fluido incompressibile

$$\rightarrow F_1 dl_1 = F_2 dl_2$$

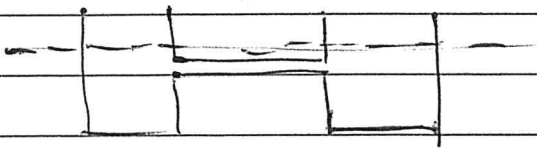
$$dl_2 = \frac{p S_1}{p S_2} dl_1$$

Se guadagno positivo  $G = \frac{S_2}{S_1} > 1$

- 1)  $F_2 > F_1$
- 2)  $dl_2 < dl_1$

Si solleva un grosso peso per un piccolo tratto, agendo con una piccola forza per un

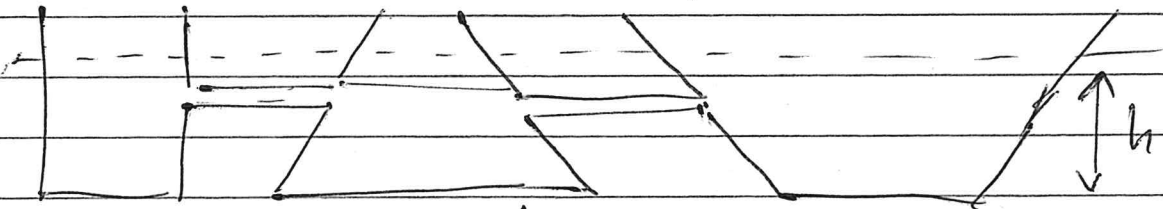
Vasi COMUNICANTI



Superficie libera: equipotenziale e isobara fluido alla stessa quota.

PARADOSSO IDROSTATICO

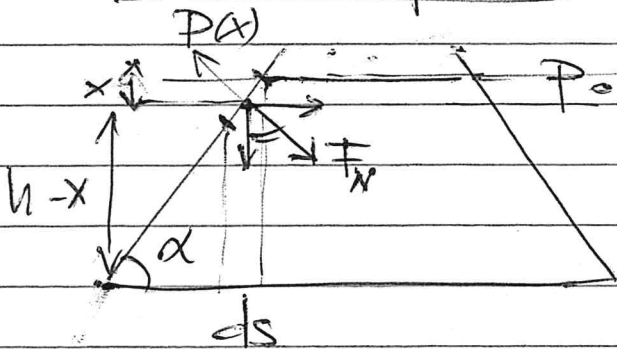
h Recipienti di forma diversa ~~si hanno~~ la stessa pressione nel fondo dei recipienti, anche in punti sovrastati da colonne di fluido di minor spessore, o in recipienti con una massa di fluido complessivamente maggiore



$p(h) = p_0 + \rho g h$  in tutti i recipienti

→ contributo delle reazioni delle pareti

Calcolo esplicito



$p(x) = p_0 + \rho g x$

$F_N = p(x) dA$

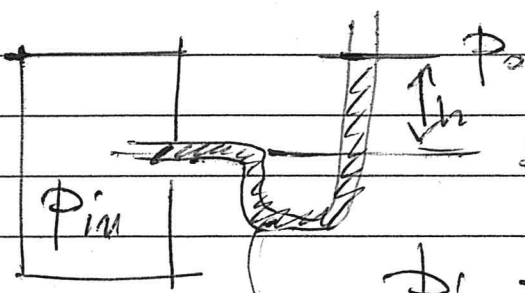
$F_Z = p(x) dA \cos \alpha$

$F_Z = p(x) ds$

$p(h) = \frac{F_Z}{dS} + \rho g (h-x) = p_0 + \rho g x + \rho g (h-x)$

$= p_0 + \rho g h$  c.v.d.

### Manometro a tubo aperto



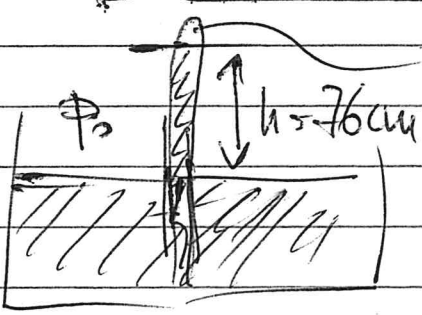
Superficie isoterica:  $\varphi(h) = \varphi_{in}$

$$\varphi_{in} = \varphi_0 + \rho g h$$

fluido  
manometrico

pressione manometrica (o relativa)

### Barometro di Torricelli



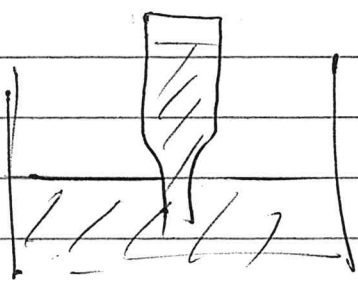
Capri di mercurio (vuoto)

$$\varphi_0 = 0 + \rho g h$$

$$1 \text{ Torr} = 760 \text{ mmHg} \\ = 1 \text{ Atm}$$

Conversione in Pa :  $760 \text{ mmHg} = 1.013 \cdot 10^5 \text{ Pa}$   
 $750 \text{ mmHg} \approx 10^5 \text{ Pa}$

### Colonna d'acqua



$$\rho_{H_2O} = 10^3 \text{ kg/m}^3$$

$$\rho g h_{H_2O} = \rho_{Hg} g h(Hg)$$

$$h(H_2O) = \frac{\rho_{Hg}}{\rho_{H_2O}} h(Hg) = 13.6 h(Hg)$$

10 m di  $H_2O$  per 1 atm

Dipendenza della pressione atm dalla quota

$$T = \text{cost}$$

$$pX = nRT$$

$$p = \frac{m}{V} \frac{RT}{A}$$

$$\text{Da cui } \rho = \frac{m}{V} = \frac{pA}{RT} \quad \rightarrow \quad \left[ \frac{p_0}{p_0} = \frac{A}{RT} \right] \text{ Al suolo}$$

$\rho$  è  $\rho(p)$  e non è indipendente da  $p$

Dall'equilibrio del fluido:

$$\frac{dp}{dz} = -\rho g$$

$$\frac{dp}{dz} = - \frac{pA}{RT} g$$

$$\frac{dp}{p} = - \frac{A}{RT} g dz \quad \Rightarrow \quad \frac{dp}{p} = - \frac{\rho_0}{p_0} g dz$$

$$p(z) = p_0 e^{-z/\lambda}$$

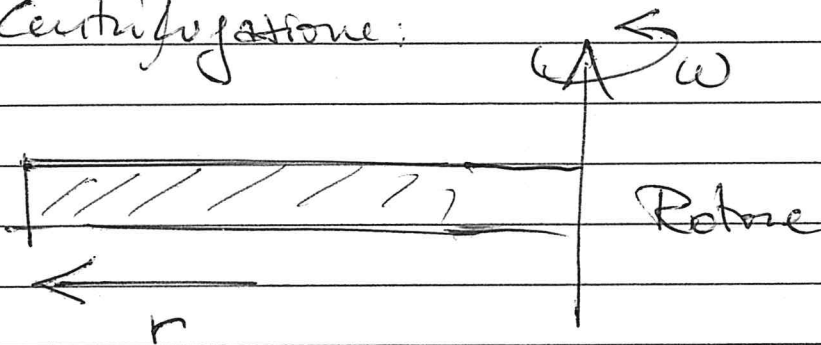
$$\lambda = \frac{\rho_0 g}{p_0} = \frac{10 \text{ N/m}^2 \cdot 1 \text{ kg/m}^3}{10^5 \text{ Pa}} \approx 10^{-4} \text{ m}^{-1}$$

La pressione varia del 10% ogni 1000 metri:

$$\frac{dp}{p} = 10^{-4} \text{ m}^{-1} \cdot 10^3 \text{ m} = 0.1$$

## Forze di volume apparenti

Centrifugazione:



$$F_{NI} = F_{centrifuga} = -F_{centrifuga}$$

$$= d m \omega^2 r = \rho dV \omega^2 r$$

è forza di volume

Equazione di equilibrio statico:

$$\frac{d\phi}{dr} = + \rho \omega^2 r$$

Nella centrifugazione di un gas  $\rho = \frac{\rho_0}{P} \cdot P$

$$\frac{d\phi}{P} = + \frac{\rho_0}{P_0} \omega^2 r dr$$

$$\log(\phi) = + \frac{\rho_0}{P_0} \omega^2 \frac{r^2}{2} + \text{cost}$$

$$\phi(r) = K e^{+ \frac{\rho_0}{P_0} \omega^2 \frac{r^2}{2}}$$

profilo "gaussiano"  
con il max in R

Per miscele con  $P_0$  differenti, separazione  
con il max in R della concentrazione del 7°